BEST AVAILABLE COPY

EUROPEAN PATENT OFFICE

Pater Abstracts of Japan

PUBLICATION NUMBER

01237049

PUBLICATION DATE

21-09-89

APPLICATION DATE

17-03-88

APPLICATION NUMBER

63061875

APPLICANT:

NIPPON STEEL CORP;

INVENTOR:

ODA YASUYOSHI;

INT.CL.

B22D 1/00 B22D 11/10

TITLE

HEAT INSULATING REFRACTORY GRAIN FOR MOLTEN METAL

ABSTRACT:

PURPOSE: To prevent heat radiation from molten metal surface and oxidation of the molten metal surface by covering the molten metal surface with heat insulating refractory grain composed of gas concrete at center part and coating with MgO or/and CaO at outer circumferential part thereof.

CONSTITUTION: On the molten metal surface in a tundish or ladle, the heat insulating refractory-made grain composing of the gas concrete at the center part, coating with MgO or/and CaO at the outer circumferential part thereof and having 0.1–1.0vol. ratio and 0.5–1.5mm granular size is spread to cover the molten metal surface. A part contacting with the molten metal is melted, to become liquid phase and the molten metal surface is perfectly covered and shut off from the outer air, and the refractory grain above this part exists as the one having excellent heat insulating ability, to form the heat insulating layer on the molten metal surface. The molten metal surface is easily prevented from the oxidation and heat radiation.

COPYRIGHT: (C)1989,JPO&Japio

⑩ 公 開 特 許 公 報 (A) 平1-237049

⑤Int.Cl.⁴

識別記号

庁内整理番号

❸公開 平成1年(1989)9月21日

B 22 D 1/00 11/10

3 7 0

A-6977-4E F-6411-4E

審査請求 未請求 請求項の数 1 (全4頁)

❷発明の名称

溶融金属用断熱耐火粒子

②特 頭 昭63-61875

②出 願 昭63(1988)3月17日

⑩発 明 者 小

康義

東京都千代田区有楽町1丁目1番2号 新日本化学工業株

式会社内

勿出 顋 人 新日本化学工業株式会

大阪府大阪市北区堂島浜1丁目2番6号

社

の出願人 新日

新日本製鐵株式会社

東京都千代田区大手町2丁目6番3号

個代 理 人 弁理士 小松 秀岳 外2名

田

明細醬

1. 発明の名称

溶融金属用断热耐火粒子

2. 特許請求の範囲

気泡コンクリート粒子を中心部として、外間部にマグネシア、カルシア又はその両者を被覆して成る粒子で、容積比重が 0.1~1.0 、粒径が 0.5~15mmであることを特徴とする溶磁金属川断熱耐火粒子。

3. 発明の詳細な説明

[産業上の利用分野]

本意明は溶融金属を移送、または精練処理する際容器内の溶融金属の表面に浮游させて、溶融金属と外気との接触を少くし溶融金属からの熱の放射を防ぎ、さらに外気による溶融金属の酸化を防止するための溶融金属用断熱耐火粒子に関する。

[従来の技術]

クンディシュや収別など溶触金属を移送、又 は精錬処理をする際に、溶融金属の表面に耐火 性の粒子を散布し、溶融金属表面から外気への 熱の放射ならびに外気と溶磁金属との反応を防 ぐことは公知である。

従来断熱材として初般または初般を蒸し焼きにしたものが主に用いられている。しかし、これらの断熱材は非常に安価であるという利点を行するものの、その主成分が炭炎とシリカであるために、炭炎分が成分割製された溶融金属に取り込まれ製品として得られる金属の性質を低下させる欠点がある。

初般の欠点を解決するために、従来パーライトの発泡体にするの発泡体にながあり、各種の発泡を関いる方法があり、各種の断熱材が作られている。とかっているのではパーライトやいっきものではパーラで収縮であるでは、このでの解決となっている。とないには、このような高温の溶液を減して、このような高温の溶液を減して、このような高温の溶液を減して、このような高温の溶液を減して、

一般しないか、または溶酸しても溶膜温度が溶膜 金属に近いために比較的長時間断熱効果を保持 するように、マグネシアの被型量を多くすると、 比重が大きくなって熱伝導率が高くなる欠点が あった。

また、さらに高純度のマグネシアを発泡させた断熱耐火粒子もあり、極めて高級な用途に使用されているが、一般に多量に使われるには過剰品質であり、価格も高いので使用分野が限られている。

[発明が解決しようとする課題]

本発明は高い溶験温度を有し、長時間にわたって断熱性を有する比較的安価な溶験金属川断熱耐火粒子、特に溶験した鉄鋼に適した断熱耐火粒子を提供しようとするものである。

[課題を解決するための手段]

木充明は収縮溶験する温度が1300~1350でと 比較的高温で多量の気泡を保持して断熱性に優 れた気泡コンクリート粒子を用いるものである。 すなわち、気泡コンクリート粒子を中心部とし

の量が少ないと、波相を吸収した被覆物も1600 での溶鋼と接触して波状となるが、被置物の量が多い場合には、生成した波相が多量にある被 で物に吸収されて、気泡コンリートの部分は気 孔となる一方、液相を吸収した被覆物は溶鋼温 度の1600でになっても固体状で保温性を維持することが可能となる。

また、気泡コンクリートは、パーライトやパーミキュライトに比べて、主成分の1つとして CaOを約30%含むので、これを用いればその 表面に被覆する上記被覆物の量が比較的少なく とも断熱耐火粒子全体の鉱物組成が溶鋼温度で 関体状態にある組成になっている。したがって、 保温性の高い保温剤が得られる。

このような断熱耐火粒子を製造するには、ドラム型造粒機やパン(ジスク)製造粒機を用い、水ガラスやパルプ廃液等をパインダーとして気 泡コンクリート粒子の表面にマグネシウムある いはカルシウム化合物を被覆した後乾燥および /または焼成する。 て、外局部にマグネシア、カルシア又はマグネシア、カルシアを被型して成る粒子で、容積比型は 0.1~1.0 好ましくは 0.2~0.6 で粒径が 0.5~15mm、好ましくは 1~10mmである冷酸金風用断熱耐火粒子である。

また、上記断熱耐火粒子に使用する気泡コンクリートの粒子は、気泡コンクリートを破砕し て飾分したものである。

気泡コンクリートに被買するマグネシア、カルシアまたはマグネシア、カルシアの混合物は、使用される目的によって、1600℃の溶鋼と接触して液状となる程度の薄い被覆量の範囲内であるものと、断熱耐火粒子が1600℃の溶鋼と接触しても外形を保つ範囲にまで厚く被覆するものに分けられる。

なお、気泡コンクリートにマグネシア、カルシアまたはカルシアとマグネシアの混合物を被置したものは、使用時に1300で程度に温度が上昇すると、気泡コンクリートが溶融し、生成した波相が被覆物に吸収される。この既、被覆物

上記マグネシウムあるいはカルシウム化合物としては、マグネシウムの酸化物、水酸化物、炭酸塩、カルシウムの酸化物、水酸化物、炭酸塩、あるいは、これら化合物の混合物のほかに、ドロマイト、焼成ドロマイト粉末等が挙げられる。

また、上記被覆粒子を焼成する際の温度は、 製品粒子が溶融しない程度の温度、例えば、 1200で以下の温度が適当である。

本発明の断熱耐火粒子は、その断熱性の要求から容積比重が 0.1~1.0 であることが必要である。しかし、あまりに軽量となると強度が低下し輸送時に粒子が壊れたり、粒子同上がこすれて初化する弊害を生じる。このようにして生じる初体は、耐火粒子の使用時に初が舞い上がり、操業現場の環境汚染の問題を生じる。また、容積比重が入きくなれば断熱性は低下する。これらのことを考慮すれば、耐火粒子の容積比重は 0.2~0.6 が特に望ましい。

また、本発明の断熱耐火粒子は通常 0.5~15

anの大きさに整粒される。 0.5mm以下の場合は、 溶融金属表面へ投入時に発じんする弊害がみと められた。一方、最大粒径が15mm以上になると 溶融金属表面に散布した場合、均一な分散状態 が得られ難くなり、また、外気による酸化反応 を防止するために必要な散布量が増大する。従 って 1~10mmが最も分散状態や外気との反応防止および提案上望ましい粒径である。

ところで袋詰めや輸送等の取扱い時に、破損や原耗によって 0.5mm以下の粉が発生することは避けられないが、これらの粉は職場環境を悪くする原因となるので、 0.5mm以下の粉は使用時に全体の20%以下、さらに望ましくは15%以下となるようにして使用する。

その内でも、粉塵の原因となる 0.5mm以下の 粉は、使用時において特に10%以下であること が望ましい。同様に15mm以上の粉は 5%以下、 さらに望ましくは 3%以下となるようにして使 川する。特に 1~10mmの粉は80%以上が望まし い。

る場合や溶触金属が気泡コンクリートの主成分の1つであるSiO2から酸素と珪素をピックアップするのを嫌うような溶触金属の場合に使用する。この場合、気泡コンクリート中のSiO2は、外周部に被覆されたマグネシア、カルシア又はマグネシアとカルシアの混合物に隔てられて溶酸金属と接触することは極めて少ない。

[実施例]

以下、実施例により本発明を具体的に説明する。なお、実施例に記載の各成分の量(%) は重量%である。

[溶鉄冷却速度の測定]

が内寸法 150mm e × 250mm H の 並気誘導加熱炉に鉄鉄 15 kgを入れて通電し、溶融して 1550℃とし、30分保持した後各試料を厚み 60mm溶鉄の上に乗せて 10分後に電源を切った。連続測温して 20分間の冷却曲線から冷却速度を出した。実施例 1

高比重 0.4の蒸気養生された軽量気泡コンク

気泡コンクリートは1300℃から1350℃で収縮 宿職するが、これに宿朔の温度である1600℃よ りも低い温度で厳波状となる程度にマグネシア、 カルシアまたはマグネシアとカルシアの混合物 を被覆した断熱耐火粒子も有用である。特に外 気と溶融金属との反応を嫌うか、溶磁金属が外 気と接触し易い状況で溶脱金属と外気とが接触 するのを防止するときに使用する。俗磁企風と 接する面では散布した粒子が溶融して液相とな り、溶融金属表面に均一に広がって外気と溶歴 金属を完全に遮断する。常融金属と接する面は 粒子が溶験するが、断熱性が優れた粒子である こと、粒子の融点が溶融金属の温度に近いこと から、溶触金属と接する面のすぐ背面では断熱 性の原組成を保って断熱耐火粒子としての機能 を維持している。

一方、気泡コンクリートに溶解温度1600℃で外形を保持するまでマグネシア、カルシア又はマグネシアとカルシアの混合物を被買した断熱耐火粒子は、長時間溶験金属と接して保温をす

リートを破砕して、 1~10mmの部分し容積比重を測定した。容積比重は0.23であった。

これをパン製造粒機で水ガラスの 3%溶液を 噴霧しながらマグネシア粉を加えて約70%のマ グネシアを被覆した。これを1150℃でロータリ ーキルンを使って焼成した。この粒子の容積比 重の測定、化学分析、溶鉄冷却速度を測定した。 その結果を下記表1に示す。

火施例2

実施例1の気泡コンクリート破砕粒に、パン型造粒機で濃度 5%の水ガラス水溶液を噴霧しながら、48メッシュ以下に粉砕したドロマイトを約30%被覆した。これを1200℃の温度でロークリーキルンを使って焼成した。

実施例1と同様に化学分析、容積比重、溶鉄冷却速度を測定した。

比较例1

実施例と比較するために、発泡したパーライトに実施例と同様の方法でマグネシア初を70% 被型、化学分析、容積比重、溶鉄冷却速度を測

表 1

特性值		実施例 1	実施例2	比較例
	MgO	72.1	7.5	71.6
化	CaO	8.6	35.8	0.7
7	A 1 2 O 3	0.9	2.5	3.8
割	F e 2 O 3	0.7	2.5	0.6
-成	S i O 2	16.9	51.0	20.5
96	Na 2 0 + K 2 0	0.1	0.2	2.4
	约熟减量	0.7	0.5	0.4
ខែងដេឬ		0.33	0.27	0.26
拉度分析(0.5~		85%	80%	80 %
15㎝の割合)				
济族冷却速度		10.6	11.0	11.8
(で/ツ})				

[発明の効果]

以上説明したように、本発明の耐火断熱粒子は、溶胺金属の表面からの熱の放射を防止する 効果が大であり優れた耐火断熱性を有する。